(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-69749 (P2001-69749A)

(43)公開日 平成13年3月16日(2001.3.16)

(51) Int.Cl.7

戲別記号

FΙ

テーマコード(参考)

H 0 2 M 3/155

H 0 2 M 3/155

F 5H730

T

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 5 頁)

(21)出願番号

特顯平11-243111

(22)出願日

平成11年8月30日(1999.8.30)

(71)出願人 000004329

日本ピクター株式会社

神奈川県横浜市神奈川区守屋町3丁目12番

地

(72)発明者 浜野 達也

神奈川県横浜市神奈川区守屋町3丁目12番

地日本ピクター株式会社内

(74)代理人 100092808

弁理士 羽鳥 亘

Fターム(参考) 5H730 AA14 BB14 BB57 DD02 DD04

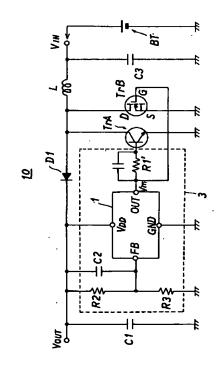
DD17 DD32 FG05

(54) 【発明の名称】 スイッチングレギュレータ

(57)【要約】

【目的】 CD、MD等のボータブル (録音) 再生装置 の直流電源回路として無効電流を抑えた電池寿命を長く するスイッチングレギュレータを提供する。

【構成】 スイッチングレギュレータ10は、直流電源 BTの+側に直列接続されたコイルL及びダイオードD 1と、PWMパルス制御部3と、直流電源BTにコイル Lを介して並列接続されるとともにPWMパルス制御部 3のパルス出力によってスイッチングされるバイボーラ トランジスタTгАと、出力Vоотに並列接続されたコ ンデンサC1と、を備えるチョッパ方式であり、特に前 記バイポーラトランジスタTrAに対して並列にソース S・ドレインDが接続されるとともに前記PWMパルス 制御部3のパルス出力がゲートGに接続されたFET (TrB)が付加挿入された構成になっており、電池1 本を直流電源BTとして起動すると、先ずTrAがスイ ッチングを始め、昇圧された後はTrBが主にスイッチ ングして直流電流を負荷に供給し、TrAのベース電流 1. を可及的に絞って待機時、再生時の無効電流を大幅 に低減する構成。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 直流電源の+側に直列接続されたコイル及びダイオードと、PWMパルス制御部と、前記直流電源に前記コイルを介して並列接続されるとともに前記PWMパルス制御部のパルス出力によってスイッチングされるパイポーラトランジスタと、出力に並列接続されたコンデンサと、を備えるチョッパ方式のスイッチングレギュレータにおいて、

前記バイポーラトランジスタに対して並列にソース・ドレインが接続されるとともに前記PWMバルス制御部の 10 パルス出力がゲートに接続された電界効果トランジスタが付加挿入されていることを特徴とするスイッチングレギュレータ。

【請求項2】 請求項1 に記載のスイッチングレギュレータにおいて、

前記直流電源が出力電圧1.0V~1.5Vの電池であり、起動開始時に先ず前記PWMパルス制御部が作動して前記パイポーラトランジスタがスイッチングを開始し、出力電圧が昇圧されて前記パルス出力が前記電界効果トランジスタのオン電圧以上に立ち上がった時点で前20記電界効果トランジスタがスイッチングを開始することを特徴とするスイッチングレギュレータ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、チョッパ方式のスイッチングレギュレータに関し、特にコンパクトディスク、ミニディスク等のポータブル・オーディオ機器の電源回路に用いられる電池を直流電源とする低電圧駆動のスイッチングレギュレータに関する。

[0002]

【従来の技術】従来よりカセットテープ、コンパクトディスク(以下、CDと称する。)、ミニディスク(以下、MDと称する。)等のポータブル(録音)再生装置における直流電源回路には、出力電圧1.2 Vの充電型電池または出力電圧1.5 Vの乾電池1~2本を直流電源V_{IM}とし、チョッパ方式のスイッチングレギュレータで数ボルトに昇圧する回路構成が一般に採用されており、ポータブル再生装置の録音、再生時にマイクロコンピュータやモータ駆動回路等に最大数十ミリアンペアの直流電流を供給している。

【0003】図2は従来のポータブル型MD再生装置の電源回路に採用されているチョッパ方式のスイッチングレギュレータ20の回路図であり、電池(1.5 V出力の乾電池または1.2 V出力の充電型電池1本)を用いた直流電源BTの+側に直列接続されたコイルL及びショットキーバリアダイオードD1と、点線枠内のPWMパルス制御部3と、前記直流電源BTに前記コイルLを介して並列接続されるとともに前記PWMパルス制御部3のパルス出力(OUT端子)によってスイッチングされるバイポーラトランジスタTrAと、出力V。urに並

列接続されたコンデンサC1と、を備える構成である。なお、抵抗R2、R3は後述の基準電圧との比較のための出力電圧Vourの検出用であり、C2は発振防止用コンデンサ、C3は平滑コンデンサである。

【0004】前記バイポーラトランジスタTrAは前記 PWMバルス制御部3のDC-DCコンバータ用ドライバーIC1(例えば基準電圧1.0V、出力100KHz)のOUT端子に出力されるV。。と略同電位の図3のようなバルス波高値Vmのパルス波形によって抵抗R1を通してベース電流I。が流れることでスイッチングしている。

【0005】以下、回路動作について説明する。

【0006】電池がセットされて直流電源BTが印加されると、PWMパルス制御部3のDC-DCコンパータ用ドライパーIC1が作動してOUT端子にパルスが出力され、パイポーラトランジスタTrAがオンする。このスイッチングトランジスタのパイポーラトランジスタTrAがオンになると、 V_{IM} = L(d_{I} / d_{I} t)の電流iがコイルLに流れて電磁エネルギーが該コイルLに蓄積される。該電磁エネルギーはパイポーラトランジスタTrAがオフの間にコンデンサC1に移されてコンデンサC1の端子電圧である V_{out} が上昇する。再び次のオン、オフでコンデンサC1の電位が上昇し、これを繰り返すことによってコンデンサC1の電位は徐々に上昇する。

【0007】そして、DC-DCコンバータ用ドライバーIC1は抵抗R2、R3による分割比で検出される出力電圧Voutの検出電圧と前記基準電圧とを比較してOUT端子に出力する図3のパルスのオン時間(Ton)と30 オフ時間(Ton)のデューティを制御する。その結果、出力電圧Voutが内部基準電圧に対する抵抗R2、R3の分割比で定まる電圧に安定する。

【0008】例えば、MD再生時には負荷に2.4V、30~50mA程度供給する必要があり、内部基準電圧 1.0Vの場合で出力電圧 V_{out} を2.4Vと設定するには、抵抗R2、R3の分割比を概ね1.4:1とする。また、MD再生時のバイポーラトランジスタTrAのベース電流 I_a は数百 μ Aとなる。

[0009]

40 【発明が解決しようとする課題】ところで、上記バイポーラトランジスタTrAはスイッチング時に、コレクタ電流 I。に対応したベース電流 I。を必要とするが、このベース電流 I。は所謂無効電流(電流ロス)となって電池寿命を短くする要因になっている。

【0010】一方、一般のチョッパ方式のスイッチングレギュレータには、スイッチングトランジスタとして電界効果トランジスタ(以下、FETとも略称する。)を用いた回路もある。このFETは電流駆動型のバイポーラトランジスタと異なり、電圧駆動型であって、スイッチング時にゲート電流が殆ど流れないので、電流ロスの

面で優れている。

【0011】しかしながら、FETはオンさせるのにゲ ートに2V以上印加する必要があり、電池の出力電圧 1.0V~1.5 V程度の低電圧でオンさせることがで きない。即ち、本発明の主な対象である乾電池や充電型 電池1本を直流電源BTとするボータブル再生装置のス イッチングレギュレータ20にはパイポーラトランジス タTrAに代えて採用することができない。

【0012】また、前述の入力電圧V_{IM}=1.0V~ 1. 5 V、出力電圧 V_{out} = 2. 4 V 設計のスイッチン グレギュレータ20は、直流電源BTの電池がセットさ れた時点で起動し、その後ポータブル再生装置の電源ス イッチがオフの時も電池がセットされている限り、装置 内のマイクロコンピュータには電力を供給し続けている のが一般的である。そのため、前記スイッチングレギュ レータ20でのバイポーラトランジスタTrAの無効電 流はポータブル再生装置の使用時の電池寿命のみならず 待機時(不使用時)の電池消耗の双方に影響することに なる。

グレギュレータ20のスイッチングトランジスタの無効 電流の抑制が電池寿命の重要な課題となるが、出力電圧 1. 0 V ~ 1. 5 V の電池 1 本を直流電源とするスイッ チングレギュレータ20のスイッチングトランジスタと しては、効率のよいFETを採用したいが駆動電圧の条 件から無効電流の大きいバイポーラトランジスタを止む 得ず使用しているのが現状である。

【0014】本発明は上記事情を考察してなされたもの であり、MDやCD等のポータブル(録音)再生装置に 用いられている電源回路として、スイッチングトランジ 30 スタの電流ロスを抑えて電池寿命を伸ばす新規なスイッ チングレギュレータを提供するものである。

[0015]

【課題を解決するための手段】本発明は、(1)直流電 源BTの+側に直列接続されたコイルL及びダイオード D1と、PWMパルス制御部3と、前記直流電源BTに 前記コイルしを介して並列接続されるとともに前記PW Mパルス制御部3のパルス出力によってスイッチングさ れるバイポーラトランジスタTrAと、出力Vourに並 列接続されたコンデンサC1と、を備えるチョッパ方式 40 のスイッチングレギュレータ20において(図2参 照)、前記バイポーラトランジスタTrAに対して並列 にソースS・ドレインDが接続されるとともに前記PW Mバルス制御部3のバルス出力がゲートGに接続された 電界効果トランジスタT r Bが付加挿入されていること を特徴とするスイッチングレギュレータ10(図1参 照)を提供することにより上記課題を解決する。(2) また、上記(1)に記載のスイッチングレギュレータ1 0において、前記直流電源BTが出力電圧1.0~1.

制御部3が作動して前記バイポーラトランジスタT r A がスイッチングを開始し、出力電圧V。リナが昇圧されて 前記パルス出力が前記電界効果トランジスタTェ Bのオ ン電圧以上に立ち上がった時点で前記電界効果トランジ スタTr Bがスイッチングを開始することを特徴とする スイッチングレギュレータを提供することにより上記課 題を解決する。

[0016]

【発明の実施の形態】本発明の実施の形態を図面に基づ 10 いて説明する。なお、既述の従来のスイッチングレギュ レータ20と同等部材は同符号にて表記する。また、本 発明の対象であるスイッチングレギュレータにおけるD C-DCコンバータ用のドライバーIC(PWM制御) は公知であるので詳細な説明は省略する。

【0017】図1は本発明に係る電池を直流電源BTと するスイッチングレギュレータ10の回路図である。

【0018】図1において、スイッチングレギュレータ 10は、従来のスイッチングレギュレータ20における 前記バイポーラトランジスタTrAに対して並列にソー 【0013】つまり、待機時や再生時の前記スイッチン 20 スS・ドレイン Dが接続されるとともに前記 PWMパル ス制御部3のDC-DCコンバータ用ドライバー IC1 のPWMのパルス出力OUTがゲートGに接続された電 界効果トランジスタTrB(例えばNchパワーMOS FET)が付加挿入された構成になっており、他はバイ ポーラトランジスタTrAのベースに接続された抵抗R 1′の抵抗値(≒5.6KΩ)が従来の抵抗R1の十倍 程度大きくした点が異なる以外は図2のスイッチングレ ギュレータ20の回路と同等である。なお、コイルLは インダクタンス22μH、コンデンサC1は容量22μ F、コンデンサC3は容量4.7μFである。

【0019】以下、回路動作について詳述する。

【0020】先ず、入力端子Vェ、に出力電圧1.0Vの 残り少ない電池を直流電源BTとしてセットすると、D C-DCコンバータ用ドライバーIC1のV。。には、 1.0V-0.2V(ショットキーバリアダイオードD 1の降下分) = 0.8 Vが印加される。このDC-DC コンバータ用ドライバー I C 1 は内部基準電圧が 1.0 V、100KHzで発振するPWM制御素子であり、例 えば、トレックス社製の型名XC6367のドライバー ICを使用する。端子FBは出力電圧検出用入力端子で あり、抵抗R2、R3による分割比で出力電圧Vourが 決まる(内部基準電圧1.0Vに対しV。),=2.4V とするには、例えばR2=100K Ω 、R3=68K Ω とする)。

【0021】上記DC-DCコンバータ用ドライバーI ClのOUT端子からはVooとほぼ同電位のPWM制御 のパルス波形が出力される(図3参照)。

【0022】電池をセットした起動時では、ほぼ無負荷 なので、バイポーラトランジスタ $TrAOV_{ee}$ を0.65 Vの電池であり、起動開始時に先ず前記 P W M パルス 50 V として、ベース電流 3 5 μ A (= 0 . 2 V / 5 . 6 K

 Ω) でTrAがスイッチングし始める。この時、FET (TrB)はゲートGの印加電圧が0.8Vなのでオン できない。

【0023】次に、DC-DCコンバータが機能して、 Vουτ即ちVοοの電圧が0.8 Vから2.4 Vにまで徐 々に昇圧されるとOUT端子のパルス波形の波高値Vm も0.8 Vから2.4 Vに立ち上がる。

【0024】OUT端子のPWMパルスが2.4Vまで スウィングすることでオン電圧が2V程度のFET(T rB) も駆動されてスイッチングを始め、スイッチング 10 レギュレータ10が完全に機能する。

【0025】との完全に立ち上がった状態では、バイポ ーラトランジスタTrAだけでは抵抗R1′を従来の抵 抗R1よりも十倍程度大きくしてベース電流I。を絞っ ているために負荷に電流を供給しきれない程度しか機能 していないのでその無効電流(ベース電流 1,) は抑え られている。

【0026】換言すれば、上記スイッチングレギュレー タ10は、起動時の始めだけ低電圧で駆動できるバイボ ーラトランジスタTrAを抑え目にスイッチングさせて 20 DC-DCコンバータを機能させ、その後OUT端子に 昇圧された2. 4 Vのパルス電圧を得て、これにてFE T(TrB)を十分にスイッチングするという、2段階 の立ち上げを経て駆動されるのである。起動時の最初は バイポーラトランジスタTrAで小さく立ち上げ、昇圧 後は電流ロスの無いFET (TrB) にスイッチングを 主に任せて十分な直流電流を負荷に供給するという発想 である。

【0027】上記スイッチングレギュレータ10によっ てバイポーラトランジスタTrAのベース電流 【』とい う無効電流を大幅に抑えることができる。

【0028】単純に言えば、従来の抵抗R1の抵抗値が 約680Ωに対して抵抗R1′の抵抗値を5.6KΩと することで、無効電流としてのベース電流 I aは 1/8 に低減される。これは無視出来ない消費電流の抑制とな る。

【0029】 この点、前記パイポーラトランジスタTェ Aのベース電流 I が直流電源BTセット時の略無負荷 状態でスイッチングさせるに必要十分な最小値レベルに 設定されているととが無効電流の低減効果を最も発揮す 40 る設計条件となる。勿論、この条件はV゚゚゚ に接続され る負荷に依存し、DC-DCコンバータ用ドライバー I C1やバイポーラトランジスタTrA、FET (Tr B)にも依存することは言うまでもない。

【0030】本発明者の試験によれば、従来のバイポー ラトランジスタのみによるスイッチングレギュレータと 本発明に係るスイッチングレギュレータとでは、再生専 用ポータブルMDの場合において、連続再生において約

30分電池寿命が伸びるという結果を得た。なお、直流 電源BTにはニッケル-水素電池(定格出力電圧1.2 V) 1本を使用した。

【0031】とのように本発明は、低電圧駆動のチョッ バ方式のスイッチングレギュレータにスイッチングトラ ンジスタとしてバイポーラトランジスタとFETの双方 を並列に接続し、各々役割を分担させてスイッチングす るという他に類を見ない発想が存し、ポータブル型のオ ーディオ(録音)再生装置における長時間駆動に優れた 効果を発揮するものである。

[0032]

【発明の効果】以上説明したように、本発明に係るスイ ッチングレギュレータは、スイッチングトランジスタと してバイポーラトランジスタとFETを併用して、起動 時の始めにはバイポーラトランジスタでスイッチング し、立ち上がった後はFETが主にスイッチングするこ とで、バイポーラトランジスタのベースに流れる無効電 流を抑えることができる。

【0033】特に電池1本を直流電源とするポータブル (録音) 再生装置に用いるスイッチングレギュレータと して、上記無効電流を可及的に小さくすることで待機 時、(録音)再生時の電池の寿命を伸ばすことができ

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係るスイッチングレギュレータの回路

【図2】従来のスイッチングレギュレータの回路図。

【図3】コンバータ用ドライバーICのOUT端子に出 力されるパルス波形の図。

【符号の説明】 30

> 1 DC-DCコンバータ用ドライバーIC

PWMパルス制御部

10,20 スイッチングレギュレータ

ВТ 直流電源

D 1 ショットキーバリアダイオード

OUT P₩M出力端子

バイポーラトランジスタ TrA

TrB電界効果トランジスタ(パワーMOSFE T)

В バイポーラトランジスタのベース

G 電界効果トランジスタのゲート

V m パルス波高値

入力電圧 V_{1H}

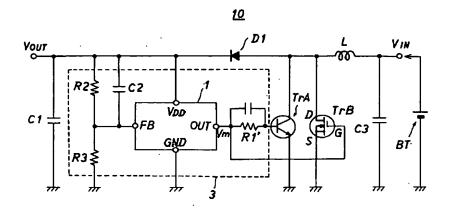
 V_{out} 出力電圧

I, ベース電流

C1, C2, C3 コンデンサ

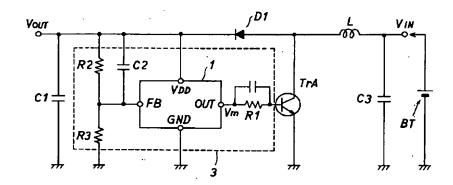
R1, R1', R2, R3 抵抗

【図1】



[図2]

<u>20</u>



【図3】

